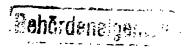


DE 27 32 217 A



Offenlegungsschrift 27 32 217 1

(21) Aktenzeichen: **2**

P 27 32 217.4

Anmeldetag:

16. 7.77

Offenlegungstag:

1. 2.79

(3) Unionspriorität:

Ø Ø Ø

Bezeichnung:

Verwendung feinteiliger wasserunlöslicher Alkalialuminiumsilikate bei

der Lederherstellung

(1) Anmelder:

(S4)

Henkel KGaA, 4000 Düsseldorf

@ Erfinder: Plapper, Jürgen, Dipl.-Chem. Dr., 4010 Hilden; Schumann, Klaus, Dipl.-Chem. Dr., 4006 Erkrath;

Schwuger, Milan-Johann, Dipl.-Ing. Dr., 5657 Haan;

Smolka, Heinz Gerd, Dipl.-Chem. Dr., 4018 Langenfeld; Arndt, Emanuel,

4000 Düsseldorf; Ruscheinsky, Emil, 5090 Leverkusen

DE 27 32 217 A

Düsseldorf, den 13.7.1977 Henkelstraße 67 Dr. Bz/Et Herkel Kommanditgesellschaft auf Aktien Patente und Literatur

Patentanmeldung
D 56o2

2732217

Verwendung feinteiliger wasserunlöslicher Alkalialuminiumsilikate bei der Lederherstellung

Patentansprüche

1. Verwendung feinteiliger wasserunlöslicher, vorzugsweise Wasser enthaltender Alkalialuminiumsilikate der allgemeinen Formel

$$(Kat_{2/n}^{O})_{x} \cdot Al_{2}^{O}_{3} \cdot (SiO_{2})_{y},$$

in der Kat ein Alkalimetallion, vorzugsweise Natriumion, x eine Zahl von 0,7 - 1,5, y eine Zahl von 0,8 - 6, vorzugsweise 1,3 - 4 bedeuten, mit einer Partikelgröße von 0,1 bis 25 \mu, vorzugsweise 1 bis 12 \mu, die ein Calciumbindevermögen von 20 - 200 mg CaO/g wasserfreier Aktivsubstanz aufweisen, bei der Lederherstellung.

2. Verwendung feinteiliger Alkalialuminiumsilikate nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß solche Produkte eingesetzt werden, die der allgemeinen Formel

$$0,7 - 1,1 \text{ Kat}_{2/n}^{0} \cdot \text{Al}_{2}^{0} \cdot 1,3 - 3,3 \text{ SiO}_{2}^{0}$$

entsprechen.

3. Verwendung feinteiliger Alkalialuminiumsilikate nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß solche Produkte eingesetzt werden, die der allgemeinen Formel

$$0,7 - 1,1 \text{ Na}_2\text{O}$$
 . Al_2O_3 .> 2,4 - 3,3 SiO_2

entsprechen.

12

809885/0151

ORIGINAL INSPECTED

2732217

4. Verwendung feinteiliger Alkalialuminiumsilikate nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß solche Produkte eingesetzt werden, die der allgemeinen Formel

$$0,7 - 1,1 \text{ Na}_20 \cdot \text{Al}_20_3 \cdot > 3,3 - 5,3 \text{ SiO}_2$$

entsprechen.

5. Verwendung feinteiliger Alkalialuminiumsilikate nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß aus calciniertem Kaolin hergestellte Produkte eingesetzt werden, die der allgemeinen Formel

o,7 - 1,1
$$Kat_2/n^0$$
 . Al_20_3 . 1,3-2,4 Sio_2 . 0,5 - 5,0 H_2^0

entsprechen.

- 6. Verwendung feinteiliger Alkalialuminiumsilikate gemäß Ansprüchen 1- 5 in Kombination mit anionischen und/oder nichtionischen Tensiden in Mengen von 10-50 g/l Silikat und 10-50 g/l Tensid zur Entfettung und Vorgerbung von Pickelblößen.
- 7. Verwendung feinteiliger Alkalialuminiumsilikate gemäß
 Ansprüchen 1-5 in Kombination mit Addukten von 5-30 Mol Äthylenoxid an höhere Fettalkohole, Alkylphenole, Fettsäuren oder
 Fettamine mit 8 18 C-Atomen zur Entfettung und Vorgerbung
 von Pickelblößen.
- 8. Verwendung feinteiliger Alkalialuminiumsilikate gemäß Ansprüchen 1 5 in einer Menge von 5 80 g/l zum Gerben und Nachgerben von Pelzfellen und Leder in Kombination mit Chromgerbstoffen, synthetischen und/oder pflanzlichen Gerbstoffen.
- 9. Verwendung feinteiliger Alkalialuminiumsilikate gemäß Ansprüchen 1 5 in einer Menge von 2 bis 20 g/l zur Neutralisation von Leder.

Blatt 3 zur Patentanmeldung D 5602

HENKEL KGaA
Bereich Patente und Literatur

2732217

Verwendung feinteiliger wasserunlöslicher Alkalialuminiumsilikate bei der Lederherstellung

Eines der aktuellsten Probleme bei der Lederherstellung ist der teilweise oder vollständige Ersatz von Hilfsmitteln, die die Abwässer der Betriebe stark belasten. Dies ist in besonderem Maße der Fall bei der Entfettung und Vorgerbung von Pickelblößen sowie bei der Gerbung von Pelzfellen und Leder. Hierbei werden außer Gerbstoffen sonstige Hilfsmittel, wie Löse- und Entfettungsmittel, Tenside, Elektrolyte, Phosphate, Neutralisationsmittel usw. eingesetzt.

Die Erfindung hat zum Ziel, den Chemikalieneinsatz und die Abwasserbelastung bei der Lederherstellung zu vermindern. Zu diesem Zweck werden erfindungsgemäß bestimmte Alkalialuminiumsilikate eingesetzt, die die üblicherweise verwendeten Hilfsmittel teilweise oder vollständig ersetzen können und die infolge ihrer ökologischen Unbedenklichkeit zu einer erheblichen Verbesserung der Abwassersituation führen.

Der Einsatz der Alkalialuminiumsilikate hat sich insbesondere bei den folgenden Prozessen als nützlich erwiesen:

A. Entfettung und Vorgerbung von Pickelblößen

Die heute vielfach verwendeten Pickelblößen als Ausgangsmaterial für die Lederherstellung sind mit Salz und Säure vorbehandelt und dadurch konserviert. Der pH-Wert des Materials in diesem Zustand ist < 2.

In der vor der eigentlichen Gerbung stattfindenden Entfettung muß unbedingt darauf geachtet werden, daß eine Schädigung der Hautstruktur durch Quellung vermieden wird. Dies geschieht im allgemeinen durch konzentrierte Salzlösungen (6° - 8° /Bé). Zur Entfettung werden je nach

2732217

Art der vorgesehenen Gerbung anionische oder nichtionische Tenside und eventuell auch Lösungsmittel den Flotten zugesetzt.

Seit die Gerbwirkung von Polyphosphaten bekannt ist, setzt man beim Aufweichen und Entfetten des Hautmaterials Polyphosphate wie Hexamethaphosphat zu. Durch deren schwache Gerbwirkung wird die Quellung verhindert.

Die Gerbwirkung selbst ist jedoch nicht so ausgeprägt, daß dadurch der Ledercharakter in diesem Stadium der Lederherstellung bereits festgelegt ist.

Der Einsatz der Alkalialuminiumsilikate bei der Entfettung und Vorgerbung von Pickelblößen führt insbesondere zu folgenden Vorteilen:

- 1. Durch die Einsparung von Phosphaten wird die Gefahr der Eutrophierung von Gewässern, hervorgerufen durch phosphathaltige Abwässer, vermindert.
- 2. Auf die Verwendung von Lösungsmitteln zur Entfettung der Pickelblößen kann teilweise oder ganz verzichtet werden.
- 3. Die Alkalialuminiumsilikate weisen ein erhebliches Säurebindungsvermögen auf und wirken dadurch entpickelnd.
- 4. Die von der Verwendung der Polyphosphate her bekannte Bildung störend gefärbter Chrom-Phosphat-Komplexe bei der anschließenden Chromgerbung wird vermieden.

Blatt 5 zur Patentanmeldung D 5602

HENKEL KGaA
Bereich Patente und Literatur
2732217

B. Gerbung von Pelzfellen und Leder

Die weitaus bedeutendste Gerbungsart ist die Chromgerbung. Sie beruht auf der Azidokomplexbildung und der Agglomeration der basischen Chromsalze mit den Carboxylgruppen des Kollagens.

Daneben besitzen auch andere basische Metallsalze wie die des Eisens, Aluminiums, Zirkons, Titans und des Siliciums gerbende Eigenschaften. In der Praxis durchgesetzt haben sich jedoch lediglich bestimmte Aluminium- und Zirkonsalze als Kombinationsgerbstoffe. Siliciumverbindungen werden praktisch nicht eingesetzt, da die Ausgangsmaterialien, meist spezielle Wassergläser, im sauren Gerbmedium schwierig zu handhaben sind. Zusätzlich ist die Lederqualität speziell nach Alterung meist ungenügend, da Verhärtung, spröder Griff und Verlust der Reissfestigkeit eintreten können.

Der Einsatz der Alkalialuminiumsilikate insbesondere bei der Chromgerbung bzw. der Kombinationsgerbung mit Chrom-, Aluminiumund Siliziumgerbstoffen führt zu folgenden Vorteilen:

- 1. Durch Verminderung der Menge an Chromgerbstoffen wird eine erhebliche Entlastung der Abwässer der Gerbereien erreicht. Der Chromgehalt reduziert sich dabei überproportinal. Bei einer Reduzierung der Chrommenge um 50 % in der Flotte enthalten die Abwässer im Vergleich zur reinen Chromgerbung nur noch bis zu 15 % der üblichen Menge, wie aus einer Veröffentlichung von Dr. Ing. Siegfried Felten in "Wasser, Luft und Betrieb", Heft 3, 1964 hervorgeht.
- 2. Die beschriebenen Nachteile der Siliziumgerbstoffe werden vermieden, da sich die Alkalialuminiumsilikate in dem bei der Gerbung vorliegenden sauren Medium (pH 3 - 4,5) zu Natriumsalzen, Aluminiumsalzen und polymeren Kieselsäuren in feinster Verteilung auflösen.

- 3. Bei der Kombinationsgerbung wirken die Alkalialuminiumsilikate durch den eigenen Säureverbrauch selbstabstumpfend. Auf den Einsatz zusätzlicher Abstumpfungsmittel kann daher verzichtet werden. Gleichzeitig wird die Gerbwirkung verstärkt.
- 4. Bei der Neutralisation der Chromleder können die erfindungsgemäß zu verwendenden Alkalialuminiumsilikate als Neutralisationsmittel eingesetzt werden, ohne das die Leder sich durch Polyphosphate unangenehm grün verfärben. Sie wirken dabei gleichzeitig als maskierendes Salz, wodurch das Ausfällen von hochbasischen Chromsalzen vermieden wird. Zusätzlich wird ein Nachgerbeffekt erreicht.
- 5. Kochsalz und andere Elektrolyte können teilweise oder vollständig eingespart werden, so daß die Abwässer im Vergleich zum üblichen Verfahren nur geringe Mengen an Elektrolyten enthalten.
- 6. Die Alkalialuminiumsilikate lassen sich leicht und gefahrlos lagern und handhaben.

Gegenstand der Erfindung ist die Verwendung feinteiliger wasserunlöslicher, vorzugsweise Wasser enthaltender Alkalialuminiumsilikate der allgemeinen Formel

$$(Kat_{2/n}^{0})_{x} \cdot Al_{2}^{0}_{3} \cdot (Sio_{2})_{y},$$

in der Kat ein Alkalimetallion, vorzugsweise Natriumion, x eine Zahl von 0,7 - 1,5, y eine Zahl von 0,8 - 6, vorzugsweise 1,3 - 4 bedeuten, mit einer Partikelgröße von 0,1 bis 25 AL, vorzugsweise von 1 bis 12 AL die ein Calciumbindevermögen von 20 - 200 mg CaO/g wasserfreier Aktivsubstanz aufweisen, bei der Lederherstellung.

-7-

2732217

Das Calciumbindevermögen wird nach dem im Beispielteil angegebenen Verfahren ermittelt.

Die erfindungsgemäß einzusetzenden Alkalialuminiumsilikate lassen sich in einfacher Weise synthetisch herstellen, z. B. durch Reaktion von wasserlöslichen Silikaten mit wasserlöslichen Aluminaten in Gegenwart von Wasser. Zu diesem Zweck können wäßrige Lösungen der Ausgangsmaterialien miteinander vermischt oder eine in festem Zustand vorliegende Komponente mit der anderen, als wäßrige Lösung vorliegenden Komponente, umgesetzt werden. Auch durch Vermischen beider, in festem Zustand vorliegenden Komponenten crhält man bei Anwesenheit von Wasser die gewünschten Aluminiumsilikate. Auch aus Al(OH), Al₂O₃ oder SiO, lassen sich durch Umsetzen mit Alkalisilikat- bzw. Aluminatlösungen Alkalialuminiumsilikate herstellen. Schließlich bilden sich derartige Substanzen auch aus der Schmelze, jedoch erscheint dieses Verfahren wegen der erforderlichen hohen Schmelztemperaturen und der Notwendigkeit, die Schmelze in feinverteilte Produkte überführen zu müssen, wirtschaftlich weniger interessant.

Die durch Fällung hergestellten oder nach anderen Verfahren in feinverteiltem Zustand in wäßrige Suspension überführten Alkalialuminiumsilikate können durch Erhitzen auf Temperaturen von 50 - 200° C vom amorphen in den gealterten bzw. in den kristallinen Zustand überführt werden. Das in wäßriger Suspension vorliegende, amorphe oder kristalline Alkalialuminiumsilikat läßt sich durch Filtration von der verbleibenden wäßrigen Lösung abtrennen und bei Temperaturen von z. B. 50 - 800 C trocknen. Je nach den Trockungsbedingungen enthält das Produkt mehr oder weniger gebundenes Wasser. Wasserfreie Produkte erhält man bei 800° C. Bevorzugt sind jedoch die wasserhaltigen Produkte, insbesondere solche, wie sie bei Trocknung bei 50-400° C, insbesendere 50 - 200° C erhalten werden. Geeignete Produkte können auf ihr Gesamtgewicht bezogen z. B. Wassergehalte von ca. 2 - 30 % aufweisen, meist ca. 8 - 27 %.

Zur Ausbildung der gewünschten geringen Teilchengrößen von 1 - 12 A können bereits die Fällungsbedingungen beitragen, wobei man die mitcinander vermischten Aluminat- und Silikat- lösungen - die auch gleichzeitig in das Reaktionsgefäß geleitet werden können - starken Scherkräften aussetzt, indem man z. B. die Suspension intensiv rührt. Stellt man kristallisierte Alkalialuminiumsilikate her - diese werden erfindungsgemäß bevorzugt eingesetzt - so verhindert man die Ausbildung großer, gegebenenfalls sich durchdringender Kristalle durch langsames Pühren der kristallisierenden Masse.

19

809885/0151

ORIGINAL INSPECTED

Blatt 9 zur Patentanmeldung D 5602

HENKEL KGaA

Bereich Patente und Literatur
2732217

Trotzdem kann beim Trocknen eine unerwünschte Agglomeration von Kristallpartikeln eintreten, so daß es sich empfehlen kann,

diese Sekundärteilchen in geeigneter Weise, z. P. durch Windsichten zu entfernen. Auch in gröberem Zustand anfallende Alkalialuminiumsilikate, die auf die gewünschte Korngröße gemahlen worden sind, lassen sich verwenden. Hierzu eignen sich z. B. Mühlen und/oder Windsichter bzw. deren Kombinationen.

Bevorzugte Produkte sind z. B. synthetisch hergestellte kristalline Alkalialuminiumsilikate der Zusammensetzung

$$0.7 - 1.1 \text{ Kat}_{2/n}^{2} 0 \cdot \text{Al}_{2}^{2} 0_{3} \cdot 1.3 - 3.3 \text{ SiO}_{2}$$

in der Kat ein Alkalikation, vorzugsweise ein Natriumkation, darstellt. Es ist vorteilhaft, wenn die Alkalialuminiumsilikat-Kristallite abgerundete Ecken und Kanten aufweisen.

Will man die Alkalialuminiumsilikate mit abgerundeten Ecken und Kanten herstellen, so geht man mit Vorteil von einem Ansatz aus, dessen molare Zusammensetzung vorzugsweise im Bereich

$$2,5-6,0 \text{ Kat}_{2/n}^{2/n}$$
0. Al₂0₃.0,5 - 5,0 Si0₂.60 - 200 H₂0

liegt, wobei Kat_{2/n} die oben angegebene Bedeutung hat und insbesondere das Natriumion bedeutet. Dieser Ansatz wird in üblicher Weise zur Kristallisation gebracht. Vorteilhafterweise geschieht dies dadurch, daß man den Ansatz wenigstens 1/2 Stunde auf 70 - 120°C, vorzugsweise auf 80 - 95°C unter Rühren erwärmt. Das kristalline Produkt wird auf einfache

HENKEL KGaA
Bereich Patente und Literatur
2732217

Weise durch Abtrennen der flüssigen Phase isoliert. Gegebenenfalls empfiehlt es sich, die Produkte vor der Weiterverarbeitung
mit Wasser nachzuwaschen und zu trocknen. Auch beim Arbeiten
mit einem Ansatz, dessen Zusammensetzung wenig von der oben
angegebenen abweicht, erhält man noch Produkte mit abgerundeten Ecken und Kanten, insbesondere, wenn sich die Abweichung
nur auf einen der oben angegebenen vier Konzentrationsparameter bezieht.

Forner lassen sich erfindungsgemäß auch solche feinteiligen wasserunlöslichen Alkalialuminiumsilikate verwenden, die in Gegenwart von wasserlöslichen anorganischen oder organischen Dispergiermitteln gefällt und gealtert bzw. kristallisiert worden sind. Derartige Produkte sind in technisch einfacherer Weise zugänglich. Als wasserlösliche organische Dispergiermittel eignen sich Tenside, nichttensidartige aromatische Sulfonsäuren und Verbindungen mit Komplexbildungsvermögen für Calcium. Die genannten Dispergiermittel können in beliebiger Weise vor oder während der Fällung in das Reaktionsgemisch eingebracht werden, sie können z. B. als Lösung vorgelegt oder in der Aluminat- und/oder Silikatlösung aufgelöst werden. Besonders gute Effekte werden erzielt, wenn das Dispergiermittel in der Silikatlösung gelöst wird. Die Menge des Dispergiermittels sollte wenigstens 0,05 Gew.-%, vorzugsweise o,1 - 5 Gew.-% betragen, bezogen auf den gesamten Fällungsansatz. Zum Altern bzw. Kristallisieren wird das Fällungsprodukt 1/2 - 24 Stunden auf Temperaturen von 50 -200° C erhitzt. Aus der Vielzahl brauchbarer Dispergiermittel sind z. B. Natriumlauryläthersulfat, Natriumpolyacrylat, Hydroxyäthandiphosphonat und andere zu nennen.

Blatt 11 zur Patentanmeldung D 5602

HENKEL KGaA

Bereich Patente und Literatur

2732217

Eine in ihrer Kristallstruktur besondere Variante der erfindungsgemäß einzusetzenden Alkalialuminiumsilikate stellen Verbindungen der allgemeinen Formel

$$0,7 - 1,1 \text{ Na}_20 \cdot \text{Al}_20_3 \cdot > 2,4 - 3,3 \text{ SiO}_2$$

dar. In der Einsatzmöglichkeit als Seifhilfsmittel bestehen zu den anderen genannten Alkalialuminiumsilikaten keine Unterschiede.

Eine weitere Variante der erfindungsgemäß einzusetzenden feinteiligen, wasserunlöslichen Alkalialuminiumsilikate stellen Verbindungen der Formel

$$0.7 - 1.1 - Na_2^0 \cdot Al_2^0 > 3.3 - 5.3 Si0_2$$

dar. Bei der Herstellung derartiger Produkte geht man von einem Ansatz aus, dessen molare Zusammensetzung vorzugsweise im Bereich

$$2,5 - 4,5 \text{ Na}_2\text{O}; \text{ Al}_2\text{O}_3; 3,5 - 6,5 \text{ SiO}_2; 50 - 110 \text{ H}_2\text{O}$$

liegt. Dieser Ansatz wird in üblicher Weise zur Kristallisation gebracht. Vorteilhafterweise geschieht dies dadurch, daß man den Ansatz unter kräftigem Pühren wenigstens 1/2 Stunde auf 100 - 200° C, vorzugsweise auf 130 - 160° C erwärmt. Das kristalline Produkt wird auf einfache Weise durch Abtrennen der flüssigen Phase isoliert. Gegebenenfalls empfiehlt es sich, die Produkte vor der Weiterverarbeitung mit Wasser nachzuwaschen

Blatt 1.2 zur Patentannieldun



und bei Temperaturen von 20 - 200°C zu trocknen. Die so getrockneten Produkte enthalten noch gebundenes Wasser. Stellt man die Produkte in der beschriebenen Weise her, so erhält man sehr feine Kristallite, die sich zu kugeligen Partikeln, eventuell zu Hohlkugeln von ca. 1 bis 4 µ Durchmesser zusammenlagern.

Für die erfindungsgemäße Verwendung sind ferner Alkalialuminiumsilikate geeignet, die sich aus calciniertem (destrukturiertem) Kaolin durch hydrothermale Behandlung mit wäßrigem Alkalihydroxid herstellen lassen. Den Produkten kommt die Formel

$$0,7-1,1 \text{ Kat}_{2/n} 0 \cdot \Lambda 1_2 0_3 \cdot 1,3-2,4 \text{ SiO}_2 \cdot 0,5-5,0 \text{ H}_2 0$$

zu, wobei Kat ein Alkalikation, insbesondere ein Natriumkation bedeutet. Die Herstellung der Alkalialuminiumsilikate aus calciniertem Kaolin führt ohne besonderen technischen Aufwand direkt zu einem sehr feinteiligen Produkt. Die hydrothermale Behandlung des zuvor bei 500 bis 800°C calcinierten Kaolins mit wäßrigem Alkalihydroxid wird bei 50 bis 100°C durchgeführt. Die dabei stattfindende Kristallisationsreaktion ist im allgemeinen nach 0,5 - 3 Stunden abgeschlossen.

Marktgängige, geschlämmte Kaoline bestehen überwiegend aus dem Tonmineral Kaolinit mit der ungefähren Zusammensetzung Al₂O₃ · 2 SiO₂ · 2 H₂O, das eine Schichtstruktur aufweist. Um daraus durch hydrothermale Behandlung mit Alkalihydroxid zu den erfindungsgemäß zu verwendenden Alkalialuminiumsilikaten zu gelangen, ist zunächst eine Destrukturierung des Kaolins erforderlich, die am zweckmäßigsten durch zwei- bis vierstündiges Erhitzen des Kaolins auf Temperaturen von 500 bis 800°C erfolgt. Dabei entsteht aus dem Kaolin der röntgenamorphe wasserfreie Metakaolin. Außer durch Calcinierung läßt sich die Destrukturierung des Kaolins auch durch mechanische Behandlung (Mahlen) oder durch Säurebehandlung bewirken.

113

2732217 HENKEL KGaA Bereich Patente und Literatur

Blatt 13zur Patenlaumeldung D 5602

X

Die als Ausgangsmaterial brauchbaren Kaoline sind helle
Pulver von großer Feinheit; allerdings ist ihr Eisengehalt
mit ca. 2000 bis 10 000 ppm. Fe wesentlich höher als die
Werte von 20 bis 100 ppm. Fe bei den durch Fällung aus
Alkalisilikat- und Alkalialuminatlösungen hergestellten
Alkalialuminiumsilikaten. Dieser höhere Eisengehalt in den
aus Kaolin hergestellten Alkalialuminiumsilikaten ist nicht
von Hachteil, da das Eisen in Form von Eisenoxid fest in das
Alkalialuminiumsilikatgitter eingebaut ist und nicht herausgelöst wird. Bei der hydrothermalen Einwirkung von Natriumhydroxid auf destrukturiertes Kaolin entsteht ein Natriumaluminiumsilikat mit einer kubischen, Faujasit-ähnlichen Struktur.

Erfindungsgemäß einsetzbare Alkalialuminiumsilikate lassen sich aus calciniertem (destrukturiertem) Kaolin auch durch hydrothermale Behandlung mit wäßrigem Alkalihydroxid unter Zusatz von Siliciumdioxid oder einer Siliciumdioxid liefernden Verbindung herstellen. Das dabei im allgemeinen erhaltene Gemisch von Alkalialuminiumsilikaten unterschiedlicher Kristallstruktur besteht aus sehr feinteiligen Kristallpartikeln, die einen Durchmesser kleiner als 20 µ aufweisen und sich meist zu 100 % aus Teilchen kleiner als 10 /1 zusammensetzen. In der Praxis führt man diese Umsetzung des destrukturierten Kaolins vorzugsweise mit Natronlauge und Wasserglas durch. Dabei entsteht ein Natriumaluminiumsilikat J, das in der Literatur mit mehreren Namen, z.B. als Molekularsieb 13 X oder Zeolith HaX bezeichnet wird (vgl. O. Grubner, P. Jiru und M. Rálek, "Molekulærsiebe", Berlin 1968, S. 32, 85 - 89), wenn man den Ansatz tei der hydrothermalen Behandlung vorzugsweise nicht rührt, allenfalls geringe Scherenergien einbringt, und mit der Temperatur vorzugsweise um 10 - 20° C unter der Siedetemperatur (ca. 103°C) bleibt. Das Natriumaluminiumsilikat J weist eine dem natürlich vorkommenden Faujasit ähnliche, kubische Kristallstruktur auf. Die Umwandlungsreaktion kann insbesondere durch Eühren des Ansatzes, durch erhöhte Temperatur (Siedchitze bei Hormaldruck oder im Autoklaven) und höhere Silikatmengen, d. h. durch ein molares Ansatzverhält-





nis SiO₂: Na₂O von wenigstens 1, insbesondere 1,o - 1,45, so beeinflußt werden, daß neben bzw. statt Natriumaluminiumsilikat J das Natriumaluminiumsilikat F entsteht. Das Natriumaluminiumsilikat F wird in der Literatur als "Zeolith P" oder "Typ B" bezeichnet (vgl. D.W. Breck, "Zeolite Molecular Sieves", New York 1974, S. 72). Das Natriumaluminiumsilikat F besitzt eine den natürlich vorkommenden Zeolithen Gismondin und Garronit ähnliche Struktur und liegt in Form äußerlich kugelig erscheinender Kristallite vor. Allgemein gilt, daß die Herstellungsbedingungen für das Natriumaluminiumsilikat F und für Gemische aus J und F weniger kritisch sind, als die für einen reinen Kristalltyp A.

Das Entfetten und Vorgerben von Pickelblößen wird in bekannter Weise, z. B. im Gerbfaß durchgeführt. Dabei werden die Alkalialuminiumsilikate vorzugsweise in Kombination mit Tensiden, insbesondere anionischen und nichtionischen Tensiden eingesetzt. Als anionische Tenside kommen vor allem höhere Sulfate oder Sulfonate mit 8 - 18 C-Atomen in Betracht, wie primäre und sekundäre Alkylsulfate, Alkylsulfonate oder Alkylarylsulfonate. Geeignete nichtionische Tenside sind beispielsweise die Addukte von 5 bis 30 Mol Xthylenoxid an höhere Fettalkohole, Alkylphenole, Fettsäuren oder Fettamine mit 8 - 18 C-Atomen. Die anionischen und nichtionischen Tenside können mit Vorteil im Gemisch aber auch einzeln je nach dem Waschgut eingesetzt werden. Daneben steht die Möglichkeit, die Alkalialuminiumsilikate als gesonderte Hilfsmittel konventionellen Flotten zuzusetzen oder sie in Verbindung mit einem geringen Anteil an sauren Chromgerbstoffen kombiniert anzuwenden.

Im Falle des erfindungsgemäßen Prozesses benötigt man 10 - 50 g/l an Tensiden und 10 - 50 g/l an Alkalialuminiumsilikat.

/15

2732217

HENKEL KGaA

Bereich Patente und Literatur

Blatt 15zur Patentanmoldung D 5602

Zur Unterstützung der fettlösenden Wirkung der Reinigungsflotte beim Entfetten stark fetthaltiger Pickelblößen können weiterhin Fettlösungsmittel in Mengen von 50 - 100 g/l zugesetzt werden. Geeignete Lösungsmittel werden ausgewählt aus der Gruppe der Petrolkohlenwasserstoffe, Hydroaromaten, Alkylbenzole und Mineralöle. Im allgemeinen kann jedoch auf den Einsatz von Lösungsmitteln verzichtet werden.

Die Gerbung von Pelzsellen und Leder wird ebenfalls in üblicher Weise durchgeführt, wobei je nach Lederart die bekannten Gerbstoffe, z. B. vegetabilisch-synthetische Gerbstoffe, Chromgerbstoffe usw. unter Zusatz von Elektrolyten, wie Kochsalz, anorganischen oder organischen Säuren, wie Schwefelsäure, Ameisensäure oder Essigsäure usw. eingesetzt werden. Pickel und Gerbung können in bekannter Weise miteinander kombiniert werden. Anschließend kann eine Nachgerbung und Fettung des Leders erfolgen.

Der Einsatz von Alkalialuminiumsilikaten bei den genannten Gerbprozessen beträgt 5 - 80 g/l Gerbbrühe.

Auch bei der Neutralisation des Leders können Alkalialuminiumsilikate mit Vorteil verwendet werden, da sie sich im sauren Medium unter Säurebindung und Bildung von Alkali- und Aluminiumsalzen sowie polymeren Kieselsäuren zersetzen. Man benötigt in diesem Falle 2 bis 20 g/l an Alkalialuminiumsilikat.

Durch den erfindungsgemäßen Einsatz der feinteiligen, wasserunlöslichen Alkalialuminiumsilikate werden die eingangs geschilderten Vorteile gegenüber den herkömmlichen Prozessen erzielt. Die Alkalialuminiumsilikate lassen sich als trockene Pulver durch Einrühren in Wasser oder Dispergiermittel enthaltende Lösungen leicht in stabile Dispersionen überführen und in dieser Form gut handhaben und ohne Schwierigkeiten mit Wasser verdünnen.



Herstellung geeigneter Alkalialuminiumsilkate

In einem Gefäß von 15 1 Inhalt wurde die Aluminatlösung unter starkem Rühren mit der Silikatlösung versetzt. Gerührt wurde mit einem Rührer mit Dispergierscheibe bei 3000 Umdrehungen/min. Beide Lösungen hatten Raumtemperatur. Es bildete sich unter exothermer Reaktion als Primärfällungsprodukt ein röntgenamorphes Natriumaluminiumsilikat. Nach 10 Minuten langem Rühren wurde die Suspension des Fällungsproduktes in einem Kristallisationsbehälter überführt, wo sie 6 Stunden bei 90°C unter Rühren (250 Umdrehungen/min.) zum Zwecke der Kristallisation verblieb. Nach Absaugen der Lauge vom Kristallbrei und Nachwaschen mit entionisiertem Wasser, bis das ablaufende Waschwasser einen pH-Wert von ca. 10 aufwies, wurde der Filterrückstand getrocknet. Anstelle der getrockneten Natriumaluminiumsilikate wurde zur Herstellung der Seifhilfsmittel auch die Suspension des Kristallisationsproduktes bzw. der Kristallbrei verwendet. Die Wassergehalte wurden durch einstündiges Erhitzen der vorgetrockneten Produkte auf 800°C bestimmt. Die bis zum pH-Wert von ca. 10 gewaschenen bzw. neutralisierten und dann getrockneten Natriumaluminiumsilikate wurden anschließend in einer Kugelmühle gemahlen. Die Korngrößenverteilung wurde mit Hilse einer Sedimentationswaage bestimmt.

/17

809885/0151

5. T. P. 19. 6. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1.

Blatt 17 zur Patentanmeldung 0 D 5602

Das Ca-Bindevermögen der Al-Silikate wurde in der folgenden Weise bestimmt:

1 1 einer wäßrigen, 0,594 g CaC1₂ (= 300 mg CaP/l = 30° dH) enthaltenden und mit verdünnter RaOH auf einen pE-Wert von 10 eingestellten Lösung wird mit 1 g Aluminiumsilikat versetzt (auf AS bezogen). Dann wird die Suspension 15 Minuten lang bei einer Temperatur von 22° C (- 2° C) kräftig gerührt. Nach Abfiltrieren des Aluminiumsilikates bestimmt man die Resthärte x des Filtrates. Daraus errechnet sich das Calciumbindevermögen in mg CaO/g AS nach der Pormel: (30 - x) . 10.

Bestimmt man das Calciumbindemögen bei höheren Temperaturen, z.B. bei 60°C, so findet man durchweg bessere Werte als bei 22°C.

Herstellungsbedingungen für das Natriumaluminiumsilikat A:

Fällung:

2,985 kg Aluminatlösung der Zusammensetzung: 17,7 % Na_2O , 15,8 % Al_2O_3 ,

66,6 % H₂0 o,15 kg Xtznatron

9,420 kg Wasser

2,445 kg einer aus handelsüblichem Wasserglas und leicht alkalilöslicher Kieselsäure frisch hergestellten, 25,8 %igen Natriumsilikatlösung der Zusammensetzung 1 Na₂0 . 6,0 SiO₂

Kristallisation: 6 Stunden bei 90° C Trocknung: 24 Stunden bei 100° C

Zusammensetzung: 0,9 Na₂0 . 1 Λ l₂0₃ . 2,04 SiO₂ . 4,3 Π ₂0 (= 21,6 % Π ₂0) ~

Kristallisationsgrad: voll kristallin.

Calciumbindevermögen: 170 mg CaO/g Aktivsubstanz.

Bei der durch Sedimentationsanalyse bestimmten Teilchengrößenverteilung ergab sich das Teilchengrößenmaximum bei $3-6\,\mu$.

Blatt 18zur Patenta hing D 5602

Das Natriumaluminiumsilikat A zeigt im Röntgenbeugungsdiagramm folgende Interferenzlinien:

d-Werte, aufgenommen mit Cu-K, -Strahlung in A

I -12,4 -8,6 7,0 -4,1 (+) -3,68 (+) 3,38 (+) 3,26 (+) 2,96 (+) -2,73 (+) -2,60 (+)

Es ist durchaus möglich, daß im Föntgenbeugungsdiagramm nicht alle diese Interferenzlinien auftreten, insbesondere wenn die Aluminiumsilikate nicht voll durchkristallisiert sind. Daher wurden die für die Charakterisierung dieser Typen wichtigsten d-Werte mit einem "(4)" gekennzeichnet.

Herstellungsbedingungen für das Natriumaluminiumsilikat B:

Fällung:

7,63 kg einer Aluminatlösung der Zusammensetzung 13,2 % Na₂0; 8,0 % Al₂0₃;
78,8 % H₂0;
2,37 kg einer Natriumsilikatlösung
der Zusammensetzung 8,0 % Na₂0;
26,9 % SiO₂; 65,1 % H₂0;

Ansatzverhältnis

im Mol:

 $3,24 \text{ Na}_2\text{O}$; $1,0 \text{ Al}_2\text{O}_3$; $1,78 \text{ SiO}_2$; $70,3 \text{ H}_2\text{O}$;

Kristallisation:

6 Stunden bei 90°C;

Trocknung:

24 Stunden bei 100°C;

Zusammensetzung des getrockneten Produktes:

0,99
$$\text{Na}_2\text{O} \cdot \text{1,00 Al}_2\text{O}_3 \cdot \text{1,83 SiO}_2$$

4,0 H_2O ; (= 20,9 % H_2O)

/19

mineldung D 5602



Kristallform:

kubisch mit stark abgerundeten Ecken

und Kanten;

mittlerer Par-

tikeldurchmesser: 5,4 μ

Calciumbindevermögen: 172 mg. CaO/g Aktivsubstanz

Herstellungsbedingungen für das Natriumaluminiumsilikat C:

Fällung:

12,15 kg einer Aluminatlösung der Zusammensetzung 14,5 % Na_2O ; 5,4 % Al_2O_3 ; 80,1 % H_2O ;

2,87 kg einer Natriumsilikatlösung der Zusammensetzung 8,0 % Na₂0; 26,9 % SiO₂;

65,1 % H₂0;

Ansatzverhältnis

in Mol:

5,0 Na_2O ; 1,0 Al_2O_3 ; 2,0 Sio_2 ; 100 H_2O ;

Kristallisation:

1 Stunde bei 90°C:

Trocknung:

Heißzerstäubung einer Suspension des gewaschenen Produktes (pH 10) bei 295°C; Feststoffgehalt der Suspension 46 %;

Zusammensetzung des getrockneten

Produktes:

0,96 Na₂0 · 1 Al₂0₃ · 1,96 Sio₂ · 4 H₂0;

Kristallform:

kubisch mit stark abgerundeten Ecken und

Kanten; Wassergehalt 20,5 %;

mittlerer Partikeldurchmesser:

5,4 μ.

Calciumbindevermögen: 172 mg CaO/g Aktivsubstanz.

Herstellungsbedingungen für das Kaliumaluminiumsilikat D:

Es wurde zunächst das Natriumaluminiumsilikat C hergestellt. Nach Absaugen der Mutterlauge und Waschen der Kristallmasse mit entmineralisiertem Wasser bis zum pH-Wert 10 wurde der Filterrückstand in 6,1 l einer 25 %igen KCl-Lösung aufgeschlämmt. Die Suspension wurde kurzzeitig auf 80 - 90°C

5602

eish Patente und Literatur

erhitzt; dann wurde abgekühlt und wieder abfiltriert und gewaschen.

Trocknung:

24 Stunden bei 100°C;

Zusammensetzung des getrockneten Produktes

0,35 Na₂0 · 0,66 K₂0 · 1,0 Al₂0₃ · 1,96 SiO₂ · 4,3 H₂0; (Wassergehalt 20,3 %)

Herstellungsbedingungen für das Natriumaluminiumsilikat E:

Fällung:

0,76 kg Aluminatlösung der Zusammensetzung:

36,0 % Na₂0, 59,0 % Al₂0₃, 5,0 %

Wasser

0,94 kg Mtznatron;

9,49 kg Wasser;

3,94 kg einer handelsüblichen Natriumsilikat-

lösung der Zusammensetzung:

-8,0 % Na₂0, 26,9 % SiO₂, 65,1 % H₂O;

Kristallisation:

12 Stunden bei 90°C;

Trocknung:

12 Stunden bei 100°C;

Zusammensetzung:

 $0,9 \text{ Na}_20 \cdot 1 \text{ Al}_20_3 \cdot 3,1 \text{ Sio}_2 \cdot 5, \text{ H}_20;$

Kristallisationsgrad: voll kristallin.

Das Teilchengrößenmaximum lag bei 3 - 6 μ.

Calciumbindevermögen: 110 mg CaO/g Aktivsubstanz.

/21

809885/0151

Das Aluminiumsilikat E zeigt im Röntgenbeugungsdiagramm folgende Interferenzlinien:

d-Werte, aufgenommen mit Cu-Kx-Strahlung in A

14,4

8.8

4.1

3,8

2,88

2,79

2,66

Herstellungsbedingungen für das Natriumaluminiumsilikat F

Fällung:

10,0 kg einer Aluminatlösung der Zusammen setzung:

0,84 kg Na Λ 10₂+ 0,17 kg NaOH+ 1,83 kg H20;

7,16 kg einer Natriumsilikatlösung der Zusammensetzung 8,0 % Na₂O, 26,9 % SiO₂, 65,1 % H₂O;

/22

809885/0151

ORIGINAL INSPECTED

2732217
HENKEL KGaA
Beroich Patente und Literatur

Kristallisation:

4 Stunden bei 150°C;

Treeknung:

Heißzerstäubung einer 30 %igen Suspension

des gewaschenen Produktes (pH 10);

Zusammensetzung des getrockneten

Produktes:

0,98 Na20 · 1 Al203 · 4,12 Sio2 · 4,9 H20;

Die Partikel besitzen Kugelgestalt; der Kugeldurchmesserbeträgt im Durchschnitt etwa 3 - 6 u.

Calciumbindevermögen: 132 mg CaO/g Aktivsubstanz bei 50°C. Herstellungsbedingungen für das Natriumaluminiumsilikat G:

Fällung:

7,31 kg Aluminat (14,8 % Na₂0, 9,2 %

A1,0,, 76,0 % H₂0)

2,69 kg Silikat (8,0 % Na₂0, 26,9 %

Sio, 65,1 % H₂0);

Ansatzverhältnis

in Mol:

3,17 Na₂0, 1,0 Al₂0₃, 1,82 SiO₂, 62,5 H₂O;

Kristallisation:

6 Stunden bei 90°C;

Zusammensetzung des getrockneten

Produktes:

1,11 Na_2O · 1 Al_2O_3 · 1,89 SiO_2 , 3,1 H_2O

(= 16,4 % H₂0);

Kristallstruktur:

Strukturelle Mischtype im Verhältnis 1:1;

Kristallform:

abgerundete Kristallite;

Mittlerer Partikeldurchmesser: 5,6 p.

Calciumbindevermögen: 105 mg CaO/g Aktivsubstanz bei 50°C.

/23

809885/0151

ORIGINAL INSPECTED



Herstellungsbedingungen für das aus Kaolin hergestellte Natriumaluminiumsilikat II:

1. Destrukturierung von Kaolin

Zur Aktivierung des natürlichen Kaolins wurden Proben von 1 kg 3 Stunden lang auf 700° C im Schamottetiegel erhitzt. Dabei wandelte sich der kristalline Kaolin $\Lambda l_2 0_3 \cdot 2 \, \mathrm{SiO}_2 \cdot 2 \, \mathrm{H}_2 0$ in den amorphen Metakaolin $\Lambda l_2 0_3 \cdot 2 \, \mathrm{SiO}_2$ um.

2. Hydrothermale Behandlung des Metakaolins

In einem Rührgefäß wurde Alkalilauge vorgelegt und der calcinierte Kaolin bei Temperaturen zwischen 20 und 100°C eingerührt. Die Suspension wurde unter Rühren auf die Kristallisationstemperatur von 70 bis 100°C gebracht und bei dieser Temperatur bis zum Abschluß des Kristallisationsvorganges gehalten. Anschließend wurde die Mutterlauge abgesaugt und der Rückstand mit Wasser gewaschen, bis das ablaufende Waschwasser einen pH-Wert von 9 bis 11 aufwies. Der Filterkuchen wurde getrocknet und anschließend zu einem feinen Pulver zerdrückt, bzw. es wurde zur Entfernung der beim Trocknen entstandenen Agglomerate gemahlen. Dieser Mahlprozeß entfiel, wenn der Filterrückstand feucht weiterverarbeitet wurde oder wenn die Trocknung über einen Sprühtrockner oder Stromtrockner vorgenommen wurde. Die hydrothermale Behandlung des calcinierten Kaolins kann auch nach einer kontinuierlichen Arbeitweise durchgeführt werden.

Ansatz:

1,65 kg calcinierter Kaolin 13,35 kg NaOH 10 %ig, Vermischen bei Raumtemperatur;

Kristallisation:

2 Stunden bei 100°C:

Trocknung:

2 Stunden bei 160°C im Vakuumtrockenschrank;

Zusammensetzung:

 $0,88 \text{ Na}_20 \cdot 1 \text{ Al}_20_3 \cdot 2,14 \text{ Sio}_2$ 3,5 $\text{H}_20 = 18,1 \% \text{ H}_20$;

/24



Kristallstruktur: Strukturelle Mischtype wie Na-Aluminium-

silikat G, jedoch Verhältnis 8:2.

Mittlerer Teilchendurchmesser: 7,0 µ.

Calciumbindevermögen: 126 mg CaO/g Aktivsubstanz.

Herstellungsbedingungen für das aus Kaolin hergestellte Natriumaluminiumsilikat J:

Die Destrukturierung des Kaolins und die hydrothermale Behandlung erfolgte in analoger Weise wie bei H angegeben.

Ansatz: 2,6 kg calcinierter Kaolin,

7,5 kg NaOH 50 %-ig,

7,5 kg Wasserglas,

51,5 kg entionisiertes Wasser, Vermischen bei Raumtemperatur;

Kristallisation: 24 Stunden bei 100°C, ohne Rühren;

Trocknung: 2 Stunden bei 160°C im Vakuumtrocken-

schrank;

Zusammensetzung: $0.93 \text{ Na}_2\text{O} \cdot 1 \text{ Al}_2\text{O}_3 \cdot 3.60 \text{ SiO}_2 \cdot 6.8 \text{ H}_2\text{O}$

(= 24,6 % H₂0);

Kristallstruktur: Natriumaluminiumsilikat J) nach vorstehender

Definition, kubische Kristallite;

Mittlerer Teilchendurchmesser: 8,0 μ.

Calciumbindevermögen: 105 mg CaO/g Aktivsubstanz.



Beispiele

Beispiel 1

Entfettung und Vorgerbung von Schafpickelblößen für vegetabil gegerbte Futterleder:

Schafpickelblößen (pll 1,8 in der Blöße) werden mit

- 50 % Wasser 38°C,
 - 3 % Alkylphenolpolyglykoläther (9,5 %O),
 - 5 % Na-Al-Silikat nach Beispiel A, B, E,

90 Minuten im Faß gewalkt, anschließend mit 100 % Wasser von 38°C verdünnt und weiter 60 Minuten gewalkt (pH der Blöße 3,8 - 4,0). Die Flotte wird verworfen und mit Wasser bei 35°C 15 Minuten gespült.

Gerbung:

Die entfetteten und vorgegerbten Blößen werden mit

- 100 % Wasser 25°C,
- 10 % eines synthetischen hell- und mild-gerbenden Gerbstoffes handelsüblicher Art 15 Minuten gewalkt, anschließend
- 4 % Zusatz eines handelsüblichen gerbstoffbeständigen Fettungsmittels, 45 Minuten in derselben Flotte gewalkt,
- 10 % Mimosa-Gerbstoff (Pulver) gemeins
 10 % Quebracho-Gerbstoff (Pulver) zugeset
- 10 % Quebracho-Gerbstoff (Pulver) \(\) zugesetzt und 4 Stunden gegerbt.

Die Leder werden anschließend in neuer Flotte mit 100 % Wasser und 0,5 % Oxalsäure 30 Minuten behandelt und aufgehellt, wobei der pH-Wert im Bad sich auf etwa 4,1 - 4,2 einstellt.

Bereich Patente und Literatur

Nach 10-minütigem Spülen der Leder bei 25°C werden die Leder in üblicher Weise ausgereckt und hängegetrocknet.

Ohne die ökologisch bedenklichen sonst notwendigen höheren Salz- oder Polyphosphatmengen bei der Entfettung und Vorgerbung erhält man Futterleder guter Qualität.

Beispiel 2

Entfettung und Vorgerbung von Schafpickelblößen für chromgegerbte Nappa-Bekleidungsleder:

Die entfleischten Pickelblößen werden wie bei Beispiel 1 entfettet und vorgegerbt (pH 3,8 - 4,0 in der Blöße). Anschließend wird bei 35°C gespült, bis die Flotte klar abläuft.

Gerbung:

- 100 % Wasser 25°C,
 - 5 % eines handelsüblichen chromgerbstoffbeständigen synthetischen hellgerbenden Gerbstoffes,
- 30 Minuten im Faß, anschlicßend Zusatz von
- 20 % eines handelsüblichen mildgerbenden Chromgerbstoffes;

Gerbdauer 5 Stunden (pH ca. 3,8 im Bad),
Leder 1 - 2 Tage aufgebockt, anschließend gefalzt.

Nachgerbung:

- 200 % Wasser 45°C
- 10 Minuten gespült, neue Flotte,
- 100 % Wasser 45°C.
 - 3 % eines mildgerbenden handelsüblichen Chromgerbstoffes - 15 Minuten Laufzeit,

/27



- 2 % eines chromgerbstoffbeständigen und lichtbeständigen Pettungsmittels - 45 Minuten,
- 4 % eines mildgerbenden, neutralen Hilfsgerbstoffes Laufzeit 30 Minuten, pH 4,4 im Bad, anschließend spülen bei 50°C 10 Minuten.

Fettung:

- 150 % Wasser 50°C,
- 5-7 % handelsübliche weichmachende native oder synthetische Lederfettungsmittel, Laufzeit 45 Minuten.

Die Leder werden in üblicher Weise weiterbearbeitet und hängegetrocknet. Man erhält auf diese Weise ohne die sonst übliche und notwendige Mitverwendung von Kochsalz oder Polyphosphaten zur Entpickelung und Entfettung Nappaleder guter Qualität.

Beispiel 3

Schaffellgerbung:

Gut gewaschene und evtl. gebleichte Schaffelle werden 15 Minuten gespült bei 35°C im Fellhaspel.

Pickel und Gerbung:

Wasser 30 - 35°C, Flottenverhältnis 1:20.

60 g/l Kochsalz,

- 5 g/l eines handelsüblichen elektrolytbeständigen Pelzfettungsmittels, Laufzeit 30 Minuten,
- 5 g/l organische niedermolekulare Säuren,
 z.B. Essigsäure/Ameisensäuregemische, Laufzeit 3 Stunden über Nacht im Bad stehen lassen,

/28



4-5 g/l handelsüblicher Pulverchromgerbstoff,

7 g/l Na-Al-Silikat nach Beispiel A, B, C,
Laufzeit 3 Stunden, anschließend über Nacht stehen lassen
(pH ca. 4,0 in der Flotte),
anschließend 15 Minuten spülen, aufbocken und hängetrocknen.

Auf diese Weise werden zwischen 1/3 und der Hälfte der sonst üblichen Chromgerbstoffmenge eingespart, wodurch der ökologisch bedenkliche Chromgehalt im Abwasser, ohne daß die Qualität der Schaffelle leidet, auf ca. 0,5 g/l fällt.

Beispiel 4

Chromgerbung von Rindoberleder:

In üblicher Weise geäscherte, entkälkte und gebeizte Rindsblöße wird nach kurzem Spülen bei 20°C gepickelt mit:

Pickel und Gerbung gemeinsam:

100 % Wasser 20°C,

7 % Kochsalz,

Laufzeit 10 Minuten, anschließend Zusatz von

0,6 % Ameisensäure, Laufzeit 20 Minuten,

0,6 % Schwefelsäure, Laufzeit 2 Stunden

über Nachtim Bad (pH 3,5 in der Blöße),

8 % eines handelsüblichen Pulverchromgerbstoffes,

3 % Na-Al-Silikat nach Beispiel A, C, D,

Laufzeit 5 Stunden (pH ca. 3,8 im Bad).

Die gegerbten Leder werden über Nacht aufgebockt, anschließend gefalzt, neutralisiert, nachgegerbt und gefettet.
Anschließend werden die Leder in üblicher Weise getrocknet und fertiggestellt.

129

PENKEL KGAA

Bereich Patente und Literatur

Auf diese Weise kann der angebotene Chromgerbstoff von normalerweise 10 % auf weniger als 8 % ohne Qualitäts-minderung der Leder gesenkt werden, wobei der Chromgehalt im Abwasser von ca. 8 g/1 Cr₂0₃ auf weniger als 1 g/1 gesenkt werden kann.

Beispiel 5

Neutralisation von Rindoberleder:

Vorarbeiten erfolgen wie bei Beispiel 4.

Neutralisation:

Gefalzte Leder (pH 3,7 - 4,2)

Spülen bei 35°C - 10 Minuten.

100 % Wasser 35°C,

0,5 - 1 % Na-Al-Silikat nach Beispiel B, G, F,

Laufzeit 30 Minuten,

pH im Lederschnitt 4,5 - 4,7.

Weitere Arbeiten wie bei Beispiel 4.

Man erhält auf diese Weise eine Neutralisationswirkung, verbunden mit einer gewissen Nachgerbung, wobei eine Narbenverfestigende Wirkung beobachtet wird.

Beispiel 6

Gerbung von weißen Rindledern:

Vorbehandlung der Blößen incl. Entkälkung und Beize erfolgt in üblicher Weise.

Pickel und Gerbung gemeinsam:

100 % Wasser 20°C,
7 % Kochsalz,
Laufzeit 10 Minuten,



- 0,7 % Ameisensäure 15 Minuten,
- 0,7 % Schwefelsäure 2 Stunden.
 Über Nacht bleiben die Blößen im Pickelbad (pH 3,2 im Blößenschnitt.
- 8 % Na-Al-Silikat nach Beispiel A, C, D, F in das gleiche Bad,
- 1,5 % Schwefelsäure Laufzeit 5 Stunden (pH ca. 4,2 im Bad).

 Anschließend aufbocken und falzen.

Nachgerbung und Fettung:

Die gefalzten Leder werden 10 Minuten bei 40°C gespült und in neuer Flotte behandelt mit:

- 100 % Wasser 40°C,
 - 6 % eines neutralen milden und hellgerbenden synthetischen Hilfsgerbstoffes.30 Minuten Laufzeit.
 - 10 % eines für weiße Leder geeigneten handelsüblichen elektrolyt- und gerbstoffbeständigen Fettlickers. Laufzeit 45 Minuten.
 - 4 % eines handelsüblichen Weißgerbstoffes.
 Laufzeit 30 Minuten in derselben Flotte.
 Neue Flotte.
- 200 % Wasser 45°C,
- 0,3 % Oxalsäure, Laufzcit 15 Minuten.

Leder aufbocken und hängetrocknen.

Durch diese Kombiantion von Na-Al-Silikaten mit Weißgerbstoffen erhält man im Vergleich zur üblichen
Gerbung mit Aluminiumgerbstoffen und Weißgerbstoffen
ein volleres Leder mit besserer Wasserfestigkeit
handelsüblicher Qualität.

THIS PAGE BLANK (USPTO)